Année 2022-2023

Série : B Élèves:





Patrick Kosa-Ivasca et Victor Tabountchikoff

# **Project: AmpliAudio**



Tuteurs: De Bonis Isabelle Manillier Bruno Olijnyk Sophie

# Sommaire:

Introduction et cahier des charges	
	Page 3
Partie 1 : Montage du TL081	Do 4
Partie 2:	Page 4
Filtre passe haut	Page 5 - 6
	Page 5
Amplification	Page 5
Amplification de courent	Page 6
Condensateurs de découplage	_
Filtre de linéarisation d'impédance	Page 6
	Page 6
Partie 3 : Puissance	Daga 7
	Page 7
Partie4 : Thermique	Page 8-9-10
Conclusion:	_
Annexes	Page 11
	Page 12 à 14

### Introduction

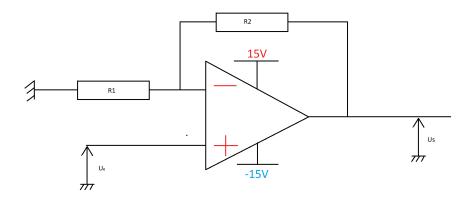
An audio amplifier is an electronic device used to amplify an analog signal sent by a microphone or sent by an audio file.

# **Requirements specification:**

The amplifier must be able to amplify a MP3 or a signal coming out of a pc audio port for a speaker with an impedance of 4 ohms:

- -Desired tension gain 30dB
- -No difference between the signal entering the amplifier and the signal coming out the amplifier other than the amplitude of the signal.

#### Partie 1



#### Montage du TL081:

 $R2=22k\Omega$ 

Calcul de la résistance R1:

Comme l'Aop a un rebouclage nous somme en mode linéaire nous avons donc :  $e^+=e^-$ 

$$e^+=U e$$
 
$$e^-=\frac{Us*R1}{R1+R2}$$

Ue= 
$$\frac{Us*R1}{R1+R2}$$
 <=> Us\*R1= Ue(R1+R2)<=> Us=Ue(  $\frac{R1+R2}{R1}$  )=Ue(1+  $\frac{R2}{R1}$  )

on a donc Av=1+ 
$$\frac{R2}{R1}$$
 =1+  $\frac{22000}{R1}$ 

Pour valider de cahier des charges : Av=32,63

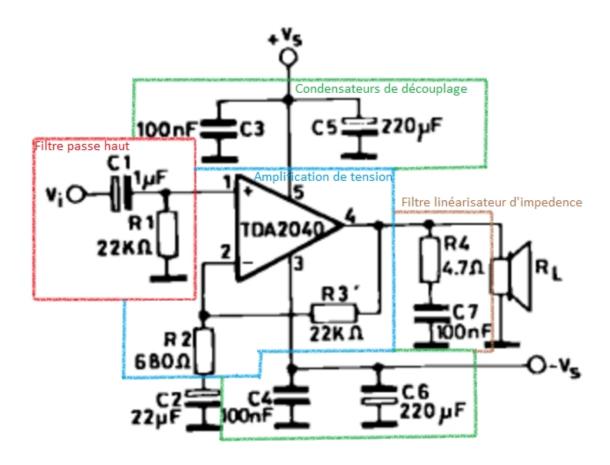
$$32,62=1+ \frac{22000}{R1}$$

$$R1= \frac{22000}{10^{\frac{3}{2}}-1} =718,4\Omega$$

Comme on veut une amplification maximale de 30dB, on prend une valeur de R1 inférieur dans la série E12 soit R1= $680\Omega$ .

Ce montage ne satisfait pas le cahier des charges puisque l'Aop TL081 ne peut pas fournir un courant assez élevé pour l'alimentation du haut parleur.

#### Partie 2



# Filtre passe haut

Le filtre passe Haut permet de supprimer la composante continue du signal d'entrée et de filtrer les basses fréquences.

Calcul de la fréquence de coupure :

fc= 
$$\frac{1}{2\pi RC}$$
 =  $\frac{1}{2\times22\times10^3\times10^{-6}}$  =7,23Hz

#### **Amplification**

Amplification de tension des résistances sur le montage

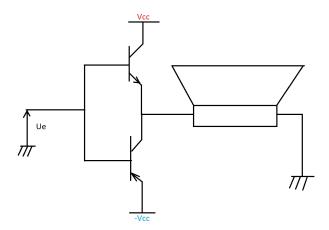
 $R1=680\Omega$ 

 $R2=22k\Omega$ 

$$AV = 1 + \frac{R2}{R1} = \frac{22000}{680} + 1 = 32,35$$

### **Amplification de courent**

L'amplification du curent se fait avec un montage push pull :



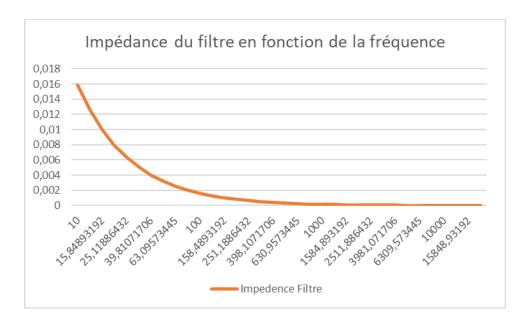
### Condensateurs de découplage

Les condensateurs de découplage sont là pour stabiliser l'alimentation en cas de micro variation de tension.

# Filtre de linéarisation d'impédance

Le filtre permet de linéariser l'impédance du haut parleur.

Il est nécessaire car l'impédance du haut parleur augmente avec la fréquence car il agit comme une inductance.



### Partie3: Puissance

La tension maximale en sortie de l'AOP est de 14v Or un signale audio est un composé de sinusoïdes, on peut donc en déduire que la tension efficace est  $\frac{14}{\sqrt{2}}$  =9,899V

La résistance de l'haut parleur est de 4  $\Omega$ 

donc le courant maximal sur l'haut parleur est  $\frac{14}{4 \times \sqrt{2}}$  =2,47A

La puissance est  $P=V \times I$  or V=RI. On a donc  $P=RI^2=4\times 2,47^2=24,4W$ 

L'alimentation devra fournir  $P_{fournie} = P_{Haut\ parleur}/Rendement$   $\frac{24,4}{0,63} = 38,7W$ Le composant devra dissiper 38,7-24,4=14,3W

## Partie4: Thermique

Alimentation+/-14V déchet de 1V impédance du haut parleur a  $4\Omega$ 

Avec ces paramètre :

$$Vmax = \frac{Valim - Vdechet}{\sqrt{2}} = 9,19V$$

Imax= 
$$\frac{V}{R} = \frac{13}{4 \times \sqrt{2}} = 2,30A$$

Pmax=  $Vmax \times Imax = 21,125W$ 

$$\Phi = \Lambda S(T_{surf} - T_{air})$$

Φ est la quantité de chaleur transférée par convection, en Watts (W)

 $\Lambda$  est le coefficient de convection, en W/m<sup>2</sup>K

S st la surface de l'objet, en mètres carrés (m²)

Tsurf est la température de la surface de l'objet, en kelvins (K)

Tair est la température de l'air ambiant, en kelvins (K)

Le composant a un rendement de n=0,63 %

La puissance de l'alimentation est alors Palim=  $\frac{21,125}{0.63}$  =33,5W

La valeur des pertes est alors P<sub>pertres</sub>=33,5W-21,125=12,375W

Rth= 
$$\frac{\Delta T}{\Phi}$$

La température du composant  $\Delta T = Rth \times Ppertes = 2166$ °c  $9x3x2+7x3x2+9x7x2=2,22x10^{-4}m^2$ 

La surface du composant est 222mm<sup>2</sup> ce qui fait 2,22x10<sup>-4</sup>m<sup>2</sup>

$$\Lambda_{e} = \frac{1}{Rth \times S} = \frac{1}{175 \times 2,22 \times 10^{-4}} = 25,74 \text{ W m}^{-2} \text{ K}^{-1}$$

$$Φ = εσST4$$

Φ est le flux thermique par rayonnement, en Watts (W)  $\sigma$  est la constante de Stefan-Boltzmann, égale à 5,67 x  $10^{\text{-8}}~\text{W/m}^2\text{K}^4$ S est la surface de l'objet, en mètres carrés (m²)

T est la température de l'objet, en kelvins (K) ε est le coefficient de réflexion de la surface

Dans ce cas ε est égal a 1 car on considère l'objet être un corps noir

Si on prend en compte que le flux thermique par convection l'objet se stabiliserait a  $T = \sqrt[4]{\frac{12,375}{5.67 \times 10^{-8} \times 2.22 \times 10^{-4}}} = 995,75K$ 

$$\lambda_{\text{max}} = \frac{b}{T} = \frac{2,8977685 \times 10^{-3}}{1083} = 9,085 \times 10^{-7} \, \mu \text{m}$$

 $\lambda$ \_max est la longueur d'onde pour laquelle le rayonnement a l'intensité maximale, en micromètres ( $\mu$ m)

T est la température de la source de rayonnement, en kelvins (K)

b une constante appelée constante de Wien, égale à 2,8977685 x 10<sup>-3</sup>m x K

L'équation permettant de déterminer la température de l'objet Ppertes=Φ avec Tsurf = 900K

$$\Phi = \Lambda S(T_{surf} - T_{air}) + \epsilon \sigma ST_{surf}^{4} = 25,74 \times 2,22 \times 10^{-4} \times 602 + 5,67 \times 10^{-8} \times 2,22 \times 10^{-4} \times 900^{4} = 11,70W$$

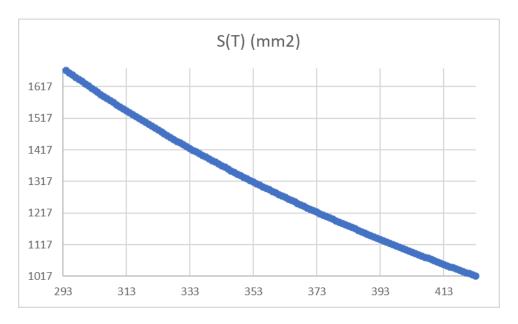
3)

Il est nécessaire de placer le dissipateur directement sur le composant pour que le transfère de chaleur se face par conduction qui est un processus plus efficace pour transférer de la chaleur.Du a la conduction on peut supposer que le dissipateur est a la même température que le composant.

Relation avec le dissipateur thermique  $\Lambda = 26W/m^2K^4$ 

$$\Phi = \Lambda S_{tot}(T_{surf} - T_{air}) + \epsilon \sigma S_{tot} T_{surf}^{4}$$

$$S_{tot} = (\Lambda(T_{surf} - T_{air}) + \epsilon \sigma T_{surf}^{4})/\Phi$$



 $S_{min} = 1092,85 \text{ mm}^2$ 

On sait que la surface de notre dissipateur thermique est de l'ordre du mm² et nous avons une valeur S<sub>min</sub> d'environ 1092 mm². On en conclue que le dissipateur à la bonne dimension.

#### **Conclusion:**

Patrick: Le thème m'a paru fade a premier abord mais au fil du temps je pence que je vais me rendre compte de l'importance/fondamentalité du sujet.Mais c'est dommage qu'on a pas soudé les composants.

Victor: Le projet était assez intéressant puisqu'il nous permet d'aborder les différentes problématiques que l'on peut rencontrer lorsque l'on veut réaliser un ampli audio. Ces mêmes problématiques peuvent survenir dans la plupart des projets électroniques que nous pourrions avoir. Ce projet m'as donc beaucoup plu bien que j'aurais aimer réaliser un ampli stéréo.

# Annexe 1 Fiche caractéristique

# Fiche caractéristique de l'amplificateur:

Bande passante :	163KHz
Puissance max :	38,7W
Valeur d'alimentation requise:	+15V/-15V et 2,47 A
Rendement:	0,63%
Amplification:	30dB
Type d'amplificateur :	Mono

# Annexe 2 référence d'une alimentation

Alimentation:	3005D-2S
	https://eleshop.fr/alimentation-de-laboratoire-double-korad-3005d-2s-0-30-v-0-5-a.html

# Annexe 3 Chronogrammes de test

